COVERING MATERIAL FOR SURFACE OF MOLTEN METAL

Publication number: JP58000351 Publication date: 1983-01-05

Inventor: TAK

TAKASAKI MASAHISA; WATAHASHI SHINYA; SATOU

AKIRA; YODA YASUO

Applicant:

NIPPON ASBESTOS CO LTD

Classification:

- international:

B22D1/00; B22D21/02; B22D21/04; B22D1/00;

B22D21/00; (IPC1-7): B22D21/02; B22D21/04

- European:

B22D1/00

Application number: JP19810098198 19810626 Priority number(s): JP19810098198 19810626

Report a data error here

Abstract of JP58000351

PURPOSE:To prevent the cooling and oxidation of molten metal and the generation of gaseous hydrogen satisfactorily by using a covering material for molten metal surfaces which consists of lumped calcium silicate moldings of specified density and loss of weight. CONSTITUTION:A covering material for molten metal surfaces consists of calcium silicate moldings having 0.7-1.4g/cm<2> densities, <=6wt% loss of weight on heating for 3hr at 650 deg.C and of lumped shapes. An arbitrary method such as a casting method, a press molding method or the like may be employed and spheres or polyhedral bodies resembling to these are preferable shapes. The covering material for molten metal surfaces which is effective for the heat insulation and for the prevention of property change of molten metal is obtained.

Data supplied from the **esp@cenet** database - Worldwide

⑩ 日本国特許庁 (JP)

①特許出願公開

⑫公開特許公報(A)

昭58—351

⊕Int. Cl.3

識別記号 庁内整理番号

③公開 昭和58年(1983)1月5日

B 22 D 1/00

21/02 21/04 6554—4E 6554—4E 6554—4E

574 HEL 0.344 1

発明の数 1 審査請求 未請求

(全 4 頁)

の溶融金属の湯面被覆材

者

创特

類 昭56—98198

❷出

願 昭56(1981)6月26日

@発 明

髙崎昌久

横浜市戸塚区上郷町1356-37

70発明者

渡橋晋也

横浜市港北区新吉田町1526

⑫発 明 者 佐藤明

東久留米市滝山5-23-5

⑫発 明 者 依田保男

横浜市瀬谷区三ツ滝128の9

の出 願 人 ニチアス株式会社

東京都港区芝大門1丁目1番26

号

の代 理 人 弁理士 板井一瓏

明 細 著

1. 発明の名称

避難会量の過面被機材

2. 特許請求の範囲

密度が 0.7 ~ 1.4 g/cd であり、 650 ℃ で 8 時間加熱したときの被量が 6 重量が以下であり、形状が塊状であるケイ酸カルシウム成形体よりなる溶融金属の器面被模材。

3. 発明の詳細な説明

本発明は溶融金属の保温及び酸化防止等の目的 で用いる過面被優材に関するものである。

連鉛、アルミニウムあるいはこれらの金属の合金等を構造する場合は、インゴットを倍解炉において加熱して得られた俗談物(裕勘)を容過室、 貯造槽等と呼ばれる貯槽に保存し、ここから軽温 を少量ずつ汲取るか槽底の出過孔から取り出して 構造するのが普通である。この場合、貯槽内にあ

溶湯の一時的貯蔵におけるこのような問題を解 決する方法としてはフラックス溶解法が周知であ り、またセラミックファイバーで溶過装面を健う 方法(特公昭 54 - 20447、号)も提案されてい る。しかしながら、前者の場合はフラックスが吸 服性であるため、その保存法及び使用法によって は、俗語の酸化防止どころかかえって水分を供給 して酸化及び水業ガスの吸収を促進することにな るという欠点がある。また後者の場合は、保温効 果はあるものの、溶過と共にセラミックファイバー かりか、セラミックファイバーが高人に貯 かりか、 例えば倍過を使い切ったあとは貯 で のセラミックファイバーを真空吸引機などで に吸引除去してから新たな耐動を注入する必要が あるなど、取扱いに細心の注意を払わなければな らないという欠点があった。

本発明は上述のような欠点のない溶験保温法を可能にした新規な場面被優材、すなわち密度が 0.7~1.4 g/cd であり、 650 ℃ で 3 時間加熱したときの減量(但し 105 ℃ で 24 時間乾燥後の試料についての倒定値。以下 650 ℃ 強熱減量という)が 6 重量 5 以下であり、かつ形状が塊状であるケイ酸カルシウム成形体よりなる溶験金属の湯面被機材を提供するものである。

本発明による場面被模材は、これにより場面全

は不均一な加熱を受けても容易に亀裂や収縮を生 じない、すぐれた耐熱性、耐熱衝撃性を備えてい る。

次に本発明の構面被優材を、その製法を示すこ とにより詳しく説明する。

本発明の漫面被機材は、基本的には周知のケイ、酸カルシウム成形体の製造法に従い、その際、得られる成形体の密度が 0.7~1.4 g/cd になり 650 で独融減量が 6 重量 9 以下、望ましくは 5 重量 9 以下と対して成形体の密度を上になり得られる。成形体で変更を上には明明のでという。成形体で変更を上には、一次を上げることがあれば、一次を表していまりを 6 5 0 でにかる。また 6 5 0 で 数数量(のより 6 5 0 でにかる。また 6 5 0 で 数数量(のより 6 5 0 でにかる。また 6 5 0 ではかり 6 5 0 でにかる。たときに放出の形成を受けてある。なりでは、高温の形象を受けてものとするために必要であるばかり

体が魅われるように、多数、湯面上に浮遊させて 用いる。耐熱性素材が低比重の塊状に放形された ものである本発明の被機材は、断熱性が良く、ま た空気もほとんど透過させないから、これを曲面 に密に浮遊させれば、熱の放散を抑制し俗跡と空 気との妥勉を壟断して耐動の冷却及び酸化並びに 水米ガスの発生を良く防止することができるのは もちろん、セラミックファイバーそのもののよう に痞竭に強入する恐れがない。つまり、この被變 材が浮遊している上から溶湯を補給したり湯面を 敵しく攪乱しても直ちに全部が歯面に浮上するし、 ラドルに入らないようにどけることも容易である。 したがって、この被覆材を使えばほとんど人手を 要しない湯面被機が可能になり、層番が汚染され ることもない。貧うまでもなくこのような特長を 十分発揮するためには、被獲材が長期間その苛斂 な使用条件に耐えられるものでなければならない が、強動されたときの水分放出による減量が少な く、しかも歯窩なケイ酸カルシウム成形体からな る本発明の被機材は、加熱冷却の繰返し、あるい

でなく、使用状態において水蒸気を放出して前配機構による水素ガスの泡を唇動中に形成することのないようにするためにも必要である。この要件は、ケイ酸カルシウムのなるべく多くの部分をソーノトライトが占めるようにし、更に 400 で以上になると脱水反応を起こす石綿を補強用に使用しないことにより、速成可能である。

次に本発明の歯面被機材の具体例を、その製法

・を示して説明する。

[製法A]

<u>.</u>

ケイ酸原料及び石灰原料にあらかじめ水敷合成されたゾノトライトのスラリー、繊維状ウオラストナイト及び水を加えて均一に混合し、これを脱水成形後、蒸気姜生及び乾燥を行う方法である。

ケイ酸原料及び石灰原料としては、ケイ優土、ケイ石、フェロシリコンダスト、ケイ華、消石灰、生石灰、カーパイド存等、通常ケイ酸カルシウム成形体の製造原料として使用されるものをいずれも使用することができ、 CaO/SiO₂ モル比は 0.6~1.2、 望ましくは 0.7~1.0 とする。

ソノトライトスラリーとしては常法により製造したものを使用できるが、特に好ましいのは、ケイ酸原料と石灰原料の混合物(CaO/SiOzモル比が 0.8~1.2 のもの)に 10~30 倍量の水を加えて、14~20 kg/cd の蒸気圧下、攪拌しながら2~8 時間反応させて製造したものである。このようなソノトライトスラリーの適量を配合すると、石綿を使用しなくても硬化前の成形体のハンドリ

が 0.7~1.4 g/cd、望ましくは 0.8~1.0 g/cd 程度になるようにする。得られた成形物はオートクレープに移し、 8~20 kg/cd、望ましくは 8~1 4 kg/cd の水蒸気で蒸気養生し、その後、乾燥する。乾燥は通常の(例えば磁材用の)ケイ酸カルシウム成形体を製造する場合よりも高温で、十分行うことが望ましい。

[製法 B]

CaO/SiOzモル比が約1の清石灰とケイ石の混合物に2~6重量多程度のポルトランドセメントを混合し、更に多量の水を加えてスラリー化したものをオートクレープ中で攪拌しながら加圧下に加熱してゾノトライトを生成させる。これに補強材として適量の耐アルカリ性ガラス繊維を混合したものを脱水成形し、熱風で十分乾燥する。

[製法C]

CaO/SiOzモル比が約1の生石灰(但し使用的 に熱水で消化したもの)とフェロシリコンダスト の混合物に多量の水を加えてスラリー化したもの をオートクレーブ中で反応させてゾノトライトス ング性及び自己保形性が良いばかりでなく、容易 に低比量で強度及び耐熱性の良好な製品を得るこ とができる。ソノトライトスラリーの好ましい配 合量は、固形物として、ケイ酸原料及び石灰原料 の合計量 100 重量部当り 20~170 重重部であ る。

機能状クオラストナイトとしては、市販品例えば米国インターペース社の NYARD - G をそのまま使用することができる。このウオラストナイトをケイ酸原料及び石灰原料の台針量 100 重量 部当り 5~150 重量部混合すると、製品が製造中にも使用中にも無殺を生じにくい耐熱性のよいものとなるばかりでなく、切削加工性もよくなるから、厚板状に成形してから所望の形状に切削加工する場合にも加工が容易で歩留りがよい。

このほか、少量の耐アルカリ性ガラス繊維を成 形性向上の目的で配合してもよい。

以上の賭原科に適宜水を加えてスラリー状にした後、脱水成形するが、前述のようにこの工程に おける脱水度を調節することによって製品の密度

ラリーを得、以下製法日と同様にする。

ケイ酸カルシウム成形体である本発明の湯面被 種材は、普通の使用条件では表面が湯でぬれたり 速かに磨耗するようなこともなく長期間使用する ことができるが、特別散しい機械的衝撃を繰返し 受けるような条件で使用すると表面が勝耗し、粉 末化したケイ酸カルシウムが湯面に浮遊して必動 中に混入し易くなることがある。これを避ける必 要がある場合は、本発明の湯面被模材のすぐれた 特性を損なわない範囲で、任意の耐熱性材料をコ ーティングするなどの方法により表面を強化して 使用すればよい。

本発明は以上のように格動の保温及び変質防止 に極めて有効で使用も容易な動面被機材を提供することに成功したもので、鋳造工程の省力化及び 省エネルギー、並びに鋳造品の品質向上に貢献するところ大なものである。

以下実施例を示して本発明を説明する。なお実施例中「鄙」とあるのは重量部を意味する。

実施例 1

ケイ石粉と石灰乳を Ca O/Si O₂(モル比)が 0.98 となるよう調合し、12 倍量の水を加えて16 kg/cal の水蒸気圧下 5 時間提拌しながら反応させて得られたゾノトライトスラリーをゾノトライトとして 15 部、ケイ石 20 部、消石灰 21 部、輸業状ウオラストナイト (NYARD-G) 40 部、耐アルカリ性ガラス輸維 4 部及び水 500 部の混合物を導板状に脱水成形し、得られた成形物を9kg/cal の蒸気圧下で 10 時間蒸風中に微いて乾燥して、主としてゾノトライトからなる板状成形体を得る。次いでこれを切削加工して直径 50 mm の球状体(本発明の過面被極材)を多数製造する。

上記方法により、乾燥温度を 250 ℃~ 650 ℃の範囲で種々変更して 5 種類の湯面被機材を製造し、それらの物性及び保温性能等を調べた。保温性能の試験は、上部開放構造の貯湯槽(内径 50 cm、線さ 100 cm)に 700 ℃ の溶験アルミニウムを深さ 60 cm まで満たし、湯面に湯面被機材を

最密充填配置で浮遊させて 2 時間放置した後の場 温を測定すると共に場面被機材及び容易の表面を 観察することにより行なった。

各場面被機材の製造条件(乾燥温度)及び物性 並びに保温試験の結果を第1表に示す。但し物性 は球状に切削する前の板状成形体について側定し た値である。

it 1 :

	乾	鱳	24	度	(0)		2 5	0	3 5	0	4	5 0	5	5 0	6 5	0
Ī	饼		度	(g /	(ad)	0. 8	8	0. 6	2	0.	8 2	0.	7 9	0. 8	1
,	6 5 0	r	強熱	被	*	(∌)	2.	6	1.	2	0	. 7	0	. 3	0	
	曲	げ	53 B	E (kg/	(cal.)				•						
		*		100			1 2	7	1 2	. u	1	1 5	1	1 0	1 0	. 2
١		8 5 (つて 3 時	间绕点	以後		8	0	7	8	7	7	7	6	7	6
1	燕	収	緯	* *		(%)							ļ			•
		共	さ方	向			0.	4	0.	4	0.	. 3	U.	. 3	0.	1
		M	さ方	何			ı.	5	i.	a	1.	2	1.	. 1	0.	7
ŧ	2 8	₹ 14 0	後の	3	i.	(°C)	6 7	0	6 7	0	6	7 1	6	7 8	6 7	4
	被機	材化	な対す	る過	の i	nn	な	L	t _E	L	12	L	ts	L	15	L
	*		Ø.	沔		杂	な	L	75	L	15	L	<i>t</i> £	L	75	L

★ 850℃で3時間鉛成したときの収縮率